#### (19)日本国特許庁 (JP)

## (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-46423 (P2001-46423A)

(43)公開日 平成13年2月20日(2001.2.20)

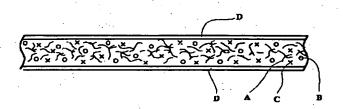
(51) Int.Cl.7	酸別記号		FI	Ť	-73-1 (参考)
A 6 1 F 13/47	2		A61F 13/18	380B	3B029
13/15		•	5/44	Н	4 C 0 0 3
13/49		•	B 0 1 J 20/18	В	4C098
5/44	•		20/26	D	4G066
BO1J 20/18			20/28	Λ.	
		審査請求	未請求 請求項の数11	OL (全 5 頁)	最終頁に続く
(21)出顧番号	特願平11-223761	· · · ·	(71)出顧人 0000019	——————————————————————————————————————	
			株式会社	土資生堂	
(22) 出顧日	平成11年8月6日(19	99. 8. 6)	東京都・	中央区銀座7丁目5	番:1号
			(72)発明者 井下	<b>等好</b>	
			神奈川」	具横浜市港北区新羽	町1050 株式会
			社資生生	堂第一リサーチ セン	夕一内
	· ·		(72)発明者 藤岡 4	學	
•			神奈川リ	具横浜市港北区新羽	町1050 株式会
			社資生生	堂第一リサーチセン	ター内
		•	(74)代理人 10006/6	344	
			弁理士	竹内 裕	
					* *
					•
•				•	最終頁に続く

#### (54) 【発明の名称】 体液吸収物品

#### (57)【要約】

【課題】 経血等の体液の臭気を消臭することが出来、 且視覚性を良好にして物品の表面側に消臭機能を配置可 能とする吸収性物品を提供することを課題とする。

【解決手段】シリカとアルミナの比率が30以上の疎水性ゼオライトを消臭剤として配合したことを特徴とし、疎水性ゼオライトのシリカとアルミナの比率は、好ましくは100以上であり、更に好ましくは、1000から2000であることを特徴とする。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】シリカとアルミナの比率が30以上の疎水 性ゼオライトを消臭剤として配合したことを特徴とする 体液吸収物品。

【請求項2】疎水性ゼオライトのシリカとアルミナの比率が、100以上であることを特徴とする請求項1記載の体液吸収物品。

【請求項3】疎水性ゼオライトのシリカとアルミナの比率が、1000から2000であることを特徴とする請求項1記載の体液吸収物品。

【請求項4】疎水性ゼオライトが、破砕パルプに配合され薄いシート形態に形成されていることを特徴とする請求項1乃至3のいずれかに記載の体液吸収物品。

【請求項5】疎水性ゼオライトが、吸収紙若しくは親水性不織布からなる2枚の画成シートの間に配された破砕パルプに配合され、圧縮され薄いシート形態に形成されていることを特徴とする請求項1乃至3のいずれかに記載の体液吸収物品。

【請求項6】疎水性ゼオライトが、バインダーと共に破砕パルプに配合され、バインダーの接合力で破砕パルプに結合されてシート形態に形成されていることを特徴とする請求項1乃至3のいずれかに記載の体液吸収物品。

【請求項7】吸収性ポリマーを更に配合したことを特徴とする請求項1乃至6のいずれかに記載の体液吸収物品。

【請求項8】吸収紙若しくは親水性不織布からなる3枚の画成シートを間隔を存して配置し、第1と第2の画成シートの間に破砕パルプと疎水性ゼオライトを配置し、第2と第3の画成シートの間に吸収性ポリマーを配置し、圧縮して薄いシート形態に形成したことを特徴とする請求項1乃至3のいずれかに記載の体液吸収物品。

【請求項9】吸収紙若しくは親水性不織布からなる3枚の画成シートを間隔を存して配置し、第1と第2の画成シートの間に疎水性ゼオライトと吸収性ポリマーを配置し、第2と第3の画成シートの間に破砕パルプを配置し、圧縮して薄いシート形態に形成したことを特徴とする請求項1乃至3のいずれかに記載の体液吸収物品。

【請求項10】シート形態に形成した疎水性ゼオライトを、表面シートの内面に隣接して配置したことを特徴とする請求項1乃至9のいずれかに記載の体液吸収物品。

【請求項11】破砕パルプと吸収性ポリマーからなる吸収シートの上面に、吸収パッドを中高状に配置し、該吸収パッドの外面をシート形態に形成した疎水性ゼオライトで被覆したことを特徴とする請求項1乃至9のいずれかに記載の体液吸収物品。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する分野】この発明は、生理用品、失禁シート、おりものシート等の体液を吸収するための体液吸収物品、特に経血等の体液等から臭気を消臭する体液吸収

物品に関する。

#### [0002]

【従来の技術】従来、破砕パルプ等からなる吸収体に活性炭、銅クロロフィリンナトリウム、ゼオライト等の消臭剤を配合して、体液の臭気を吸収、消臭するようにした体液吸収物品は公知であり、例えば特開昭49-23493号公報、特開平5-161671号公報等に開示されている。しかしながら、活性炭は、消臭効果は高いが黒色であり視覚性が悪いため、物品の表面側に配置し難いと共に、製造工程において粉末の飛散防止対策が必要である等の問題を有している。銅クロロフィリンナトリウム、ゼオライトは、液相において充分な消臭効果を得ることが出来なかった。特に一般に吸着剤として広、用いられているゼオライトは、シリカとアルミナの比率が15以下であり、液状物である経血等の体液の消臭剤としては、実際上消臭効果を期待することが出来なかった。

#### [0003]

【発明が解決しようとする課題】この発明は、経血等の体液の臭気を消臭することが出来、且視覚性を良好にして物品の表面側に消臭機能を配置可能とする体液吸収物品を提供することを課題とする。

#### [0004]

【課題を解決するための手段】上記課題を解決するためにこの発明が採った手段は、シリカとアルミナの比率が30以上の疎水性ゼオライトを消臭剤として配合したことを特徴とし、シリカとアルミナの比率は、100以上であることが好ましく、最も好ましくはシリカとアルミナの比率が、1000から2000である。

【0005】疎水性ゼオライトが、破砕パルプに配合され薄いシート形態に形成されていることを特徴とし、好ましくは疎水性ゼオライトが、吸収紙若しくは親水性不織布からなる2枚の画成シートの間に配された破砕パルプに配合され、圧縮され薄いシート形態に形成されていることを特徴とする。

【0006】疎水性ゼオライトが、バインダーと共に破砕パルプに配合され、バインダーの接合力で破砕パルプに結合されてシート形態に形成されていることを特徴とする。

【〇〇〇7】吸収性ポリマーを更に配合したことを特徴とする。

【0008】 吸収紙若しくは親水性不織布からなる3 枚の画成シートを間隔を存して配置し、第1と第2の画 成シートの間に破砕パルプと疎水性ゼオライトを配置 し、第2と第3の画成シートの間に吸収性ポリマーを配 置し、圧縮して薄いシート形態に形成したことを特徴と する

【0009】吸収紙若しくは親水性不織布からなる3枚の画成シートを間隔を存して配置し、第1と第2の画成シートの間に疎水性ゼオライトと吸収性ポリマーを配置

し、第2と第3の画成シートの間に破砕バルプを配置 し、圧縮して薄いシート形態に形成したことを特徴とす る。

【0010】シート形態に形成した疎水性ゼオライトを、表面シートの内面に隣接して配置したことを特徴とする。

【0011】破砕バルプと吸収性ポリマーからなる吸収シートの上面に、吸収パッドを中高状に配置し、該吸収パッドの外面をシート形態に形成した疎水性ゼオライトで被覆したことを特徴とする。

#### [0012]

【発明の実施の形態】この発明の好ましい実施の形態 を、以下に詳細に説明する。この発明は、経血、尿等の 液状物である体液を吸収する体液吸収物品において、体 液の臭気を消臭可能としたものであり、シリカとアルミ ナの比率が少なくとも30以上の疎水性ゼオライトを吸 収体に配合したことを特徴とする。ゼオライトは、Na 2Al<sub>2</sub>Si<sub>3</sub>O<sub>10</sub>·xH<sub>2</sub>Oの組成を有し、SiO<sub>4</sub>四面 体を母体とし、アルミン酸基を交換基とするものである が、シリカ/アルミナ比が15以下のゼオライトは、水 の吸着量が大きく、20以上で水の吸着量は低下し、8 0以上ではほとんど吸着しないことが報告されている。 シリカ/アルミナ比が30より小さいゼオライトは、経 血等の体液に適用した場合、実際には経血中の水分を吸 着し臭気の吸着効果が不十分となることが判明した。そ こで、本発明者らは種々研究の結果、シリカ/アルミナ 比が30以上の強い溌水性を示す疎水性ゼオライトが、 経血等の体液の消臭剤としてきわめて優れていることを 見い出した。特に、シリカ/アルミナ比が100以上の 疎水性ゼオライト、最も好ましくは1000から200 0程度の疎水性ゼオライトが、体液特に経血の臭気を消 臭する点において優れていることが分かった。配合する ゼオライトの粒子径は、3 μ 叫以上が好ましく、配合量 は製品1個当たり0.01~1.0g程度が望ましい。

【0013】疎水性ゼオライトは、破砕パルプに必要に 応じて吸収性ポリマーと共に配合して吸収体に形成して もよいが、好ましくはゼオライトを吸収性ポリマーと共 に、破砕パルプに配合して所望の厚みにし、体液の通過 を許容する画成シートで上下を被覆し、圧力をかけて薄 いシート形態の消臭シートに形成するのが好ましい。画 成シートは、例えば吸収紙若しくは親水性不織布等から なる。しかしながら、疎水性ゼオライトをアクリル系、 エチレン酢酸ビニル系又はポリビニルアルコール系のバ インダーと共に破砕パルプに配合し、バインダーの接合 力で疎水性ゼオライトを破砕パルプに接合してシート形 態の消臭シートに形成しても良い。得られた消臭シート は、白色を呈し視覚性が良く、従来の活性炭を配合した もののように表面に黒色が現れることによる視覚的な嫌 悪感を与えるおそれがない。消臭シートは、ゼオライト と共に吸収性ポリマーが配合された破砕パルプからなる

ため、消臭効果と共に、体液の吸収効果に優れている。 従って、通液性の表面シートと非通液性の裏面シートで 単に包み込む構造とすることにより、薄いおりものシートとして提供することが可能となる。しかしながら、吸 収性ポリマーを必要に応じて混入した破砕パルプからな る吸収体を覆って消臭シートを配置し、通液性の表面シートと非通液性の裏面シートで包み込む構造とすること により、生理用ナプキン或は失禁シートの形態に形成す ることができる。

【0014】消臭シートの好ましい形態が、図1~3に 示される。図1は、破砕パルプ(A)に吸収性ポリマー (B)と疎水性ゼオライト(C)を配合し、上下を吸収 紙、親水性不織布等からなる画成シート(D)で被覆。 し、加圧して薄いシートに形成したものであり、図2は 3枚の画成シート(D1~3)を所要の間隔をおいて配 置し、第1の画成シート(D1)と第2の画成シート (D2)との間に疎水性ゼオライト (C)を配合した破 砕パルプ(A)を配置し、第2の画成シート(D2)と 第3の画成シート(D3)との間に吸収性ポリマー (B) を配置し、加圧して薄いシートに形成したもので ある。又、図3は、3枚の画成シート (D1~3) を図 2と同様に間隔をおいて配置し、第1の画成シート (D 1)と第2の画成シート(D2)との間に吸収性ポリマ ー(B)と疎水性ゼオライト(C)を混合して配置し、 第2と第3の画成シート(D2, D3)の間に破砕パル プ(A)を配置し、加圧して薄いシートに形成したもの である。

#### [0015]

【実施例】以下に図面を参照しつつ、この発明を生理用 ナプキンに適用した実施例を説明する。図4~6におい て(1)は、生理用ナプキンであって、使用後のナプキン を廃棄のために収納する包装紙を兼ねた包装シート(2) に個別に包装されて使用者に提供される。個別の包装シ ート(2)は、防水性の薄いフィルムからなり、包装シー ト(2)の内部に生理用ナプキン(1)を収納した後、シー ト(2)の端部に定着された着脱自在な止着テープ(3)で 止着する。生理用ナプキン(1)は、破砕パルプと吸収性 ポリマーからなる高吸収シート(4)の上部中央に不織布 からなる吸収パッド(5)を中高状に配置した構造の吸収 手段を有し、この吸収手段(4)(5)を通液性の表面シー ト(6)と非通液性の裏面シート(7)で上下から包み込ん だ構造を有する。生理用ナプキン(1)の長手方向略中央 部には、表面シートと裏面シートを積層した部分からな るウィング(8)が側方に張り出して形成されている。表 面シート(6)と裏面シート(7)の積層部分は、基部にお いて折り返され、該折返部(9)にゴム紐の如き弾性手段 (8)が張設され、折返部(9)を上方に起ち上げるように している。

【0016】吸収パッド(5)の外方には、この発明にかかる消臭シート(10)が巻き付けられる状態で被覆され

る。消臭シート(10)は、破砕パルプにゼオライトと吸収 性ポリマーとを配合し、上下を吸収紙で被覆し圧縮して 薄いシート形態に形成したものであり、長尺の連続物と して製造され所望の長さに切断して使用される。破砕パ ルプ、ゼオライト及び吸収性ポリマーは、1平方メート ル当たりパルプ70g、ゼオライト25g、吸収性ポリ マー80gを配合して圧縮し、厚さ0.3~0.6ミリの 厚さを有するシートに成形した。得られた消臭シート(1 0)は、白色の外観を呈し、生理用ナプキンに組み込んだ 場合、従来の活性炭を配合したもののような黒色の外観 を示さず、良好な視覚性を呈する。消臭シート(10)は、 吸収パッド(5)を被覆し得る面積に切断して吸収パッド (5)の外面に被覆させ、高吸収シート(4)の上部に吸収 パッド(5)と共に配置した。得られた生理用ナプキン (1)は、白色の外観を有し使用者に良好な視覚性をもた らすことが出来た。消臭シートによる経血の臭気は、き わめて良好に消臭することが出来、使用者に臭気による 不快感を与えることがなかった。

【0017】消臭シート(10)は、吸収パッド(5)の外面に被覆させるのみならず、吸収体の上面に平らに配置しても良いことは勿論であり、消臭パッドの配置については特に限定されるものではない。消臭シート(10)は、前記したように白色を呈し使用者に視覚的な不快感を与えるおそれがないため、表面シート(6)の直下に配置して、生理用ナプキン(1)の表面に臭気が残存しないようにすることが出来る利点がある。表面シート(6)及び裏面シート(7)は、従来この種の製品に用いられている全ての材質のものを使用することが出来ることは勿論であり、何ら限定されるものではない。

#### [0018]

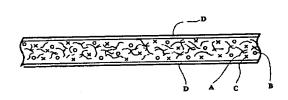
【発明の効果】この発明によれば、経血等の体液を吸収 する体液吸収物品において、体液の臭気を効果的に消臭 することが出来ると共に、白色の外観を呈するために、 視覚上使用者に不快感を与えるおそれもない。

#### 【図面の簡単な説明】

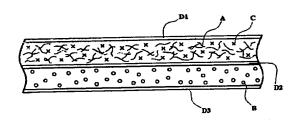
【図1】この発明にかかる消臭シートの一例を模式的に 示す断面図

- 【図2】消臭シートの他の例を示す断面図
- 【図3】消臭シートの更に他の例を示す断面図
- 【図4】この発明を適用した生理用ナプキンの平面図
- 【図5】同断面図
- 【図6】吸収パッドに消臭シートを被覆した断面図【符号の説明】
- (A) 破砕パルプ
- (B) 吸収性ポリマー
- (C) 疎水性ゼオライト
- (D) 画成シート
- (1)生理用ナプキン
- (2)包装シート
- (3)止着テープ
- (4)高吸収シート
- (5)吸収パッド
- (6)表面シート
- (7)裏面シート
- (8)弾性手段
- (9)折返部
- (10)消臭シート

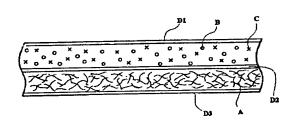
【図1】



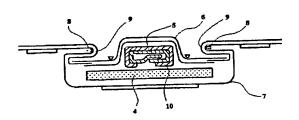
【図2】



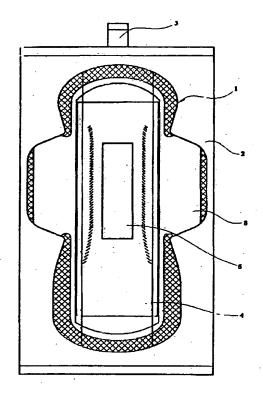
【図3】



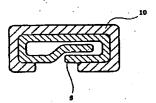
【図5】



【図4】



【図6】



#### ブロントページの続き

(51) Int. Cl. 7

識別記号

BO1J 20/26 20/28

(72)発明者 岩田 理佐

神奈川県横浜市港北区新羽町1050 株式会

社資生堂第一リサーチセンター内

(72)発明者 大澤 哲之

神奈川県横浜市港北区新羽町1050 株式会

社資生堂第一リサーチセンター内

FΙ

A 4 1 B 13/02

(参考

Fターム(参考) 3B029 BA04 BA05 BA12 BA18 BD22

4C003 AA26 HA01

4C098 AA09 CC03 CC37 CC39 CD10

CE05 CE06 DD10 DD14 DD16

DD19 DD30

4G066 AA61B AC02B AC02C AC15B

AC16B AC17B BA03 BA05

CA02 CA43 DA11 EA05 FA20

FA28 FA37

#### **Patent Abstracts of Japan**

**PUBLICATION NUMBER** 

2001046423

**PUBLICATION DATE** 

20-02-01

APPLICATION DATE

06-08-99

APPLICATION NUMBER

11223761

APPLICANT: SHISEIDO CO LTD;

**INVENTOR** 

**OSAWA TETSUYUKI**;

INT.CL.

A61F 13/472 A61F 13/15 A61F 13/49

A61F 5/44 B01J 20/18 B01J 20/26

B01J 20/28

TITLE

**HUMOR ABSORBING ARTICLE** 

ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To deodorize odor of the humor such as menstural blood and provide good visibility by mixing hydrophobic zeolite with ratio of silica to alumina higher than a specific value as a deodorant into a humor absorbing article for absorbing the humor, such as a sanitary item, an incontinence sheet, loukorrhea sheet.

SOLUTION: In a humor absorbing article in which a crash pulp A is mixed with an absorbing polymer B and hydrophobic zeolite C, and the upper and lower parts are coated with a partitioning sheet D and are pressurized into a thin sheet, for deodorizing odor humor, the hydrophobic zeolite C with ratio of silica to alumina higher than at least 30 is mixed to an absorber. The hydrophobic zeolite C may be mixed with the absorbing polymer B into the crash pulp A as required to form the absorber, preferably, the zeolite is mixed together with the absorbing polymer B into the crash pulp A to provide a desired thickness, and its upper and lower parts are coated with the partitioning sheet D allowing the pass of the humor and pressurized to form a deodorizing sheet in the thin sheet form.

COPYRIGHT: (C)2001,JPO

2001046423A\_AJ\_:

Mechanically stable hydrogels

# 5 Specification

The present invention relates to ionically crosslinked hydrogels obtainable by addition of aluminates of the formula (I)

10

 $M_n[H_{2n+2}Al_nO_{3n+1}]$ 

(I),

where

15 M is potassium or sodium, and

n is an integer from 1 to 10,

to an uncrosslinked or covalently crosslinked hydrogel, the post-addition pH being within the range from 3.0 to 9.5, a 20 process for their preparation and their use for absorbing aqueous fluids.

The field of art to which the invention relates is accordingly that of water-insoluble, crosslinked, carboxyl-containing polymers which are capable, by swelling and forming hydrogels, of absorbing aqueous fluids and body fluids, for example urine or blood, while retaining the absorbed fluids under pressure.

- The preparation and use of such hydrogel-forming polymers has been described in numerous patent specifications, such as EP-A-316 792, EP-A-400 283, EP-A-343 427, EP-A-205 674 and DE-A-4 418 818.
- 35 To prepare polymers which are hydrogels having a particularly high fluid absorption capacity, a high gel strength and also high absorption under pressure, it has been found to be necessary to subject the polymer particles to a subsequent surface treatment.
- 40 Preference is given to using substances which contain two or more groups capable of forming covalent bonds with the carboxyl groups of the hydrophilic polymers (EP-A-0 349 240).
- Useful crosslinkers are polyglycidyl ethers, haloepoxy compounds, polyols, polyamines and polyisocyanates. Furthermore, DE-A-3 314 019, EP-A-0 317 106 and DE-A-3 737 196 mention

polyfunctional azidine compounds, alkyl di(tri)halides and oleosoluble polyepoxy compounds.

According to DE-B-4 020 780, improved absorption under pressure is achieved through surface-crosslinking treatment of a polymer with 0.1 to 5% by weight of alkylene carbonate.

It is further known to surface-crosslink superabsorbent polymers with polyvalent metal cations. For instance, EP-A-386 897, US-A-5 684 106 and US-A-4 798 861 describe the use of aluminum salts for surface crosslinking.

The use of polyvalent metal oxides for surface crosslinking is described in JP-A-01 029 257, and US-A-5 399 591 teaches the use of polyvalent metal cations in combination with organic carbonates.

EP-A-372 981, JP-A-03 179 008, US-A-5 314 420 and US-A-4 690 971 20 describe the use of polyvalent metal ions in general for surface crosslinking.

It is an object of the present invention to prepare novel hydrogels possessing in particular improved mechanical stability for the swollen gel particles. The hydrogels shall further have improved properties with regard to gel strength and water retention capacity.

We have found that this object is achieved by ionically crosslinked hydrogels obtainable by addition of aluminates of the formula (I)

 $M_n[H_{2n+2}Al_nO_{3n+1}]$  (I),

35

where

M is potassium or sodium, and

n is an integer from 1 to 10,

to an uncrosslinked or covalently crosslinked hydrogel, the post-addition pH being within the range from 3.0 to 9.5.

According to the invention, the ionic crosslinking by means of aluminate ions takes place homogeneously in the gel form of the polymeric hydrogels prior to drying to powders or granules.

These hydrogel structures are prepared by adding aluminates I, preferably [Al(OH)4]-, to polymeric aqueous gels (hydrogels) which contain carboxyl groups and/or alkali metal or ammonium carboxylate groups and which may be uncrosslinked or precrosslinked by covalent bonds.

10 Al(OH)<sub>3</sub> dissolves as an amphoteric hydroxide not only in acid

$$Al(OH)_3 + 3H^+ \rightarrow Al^{3+} + 3H_2O$$
 (a)

15 to form aluminum salts (a), but also in bases

$$Al(OH_3) + OH \rightarrow Al(OH)_4$$
 (b)

with aluminate formation (b)

$$Al(OH)_3 + NaOH \Rightarrow NaAlO_2 + 2 H_2O$$
 (c)

The aluminate ion [Al(OH)<sub>4</sub>] is not stable as such and condenses readily with loss of water to form oxo compounds having a higher molecular weight. Instead of by condensation, the aluminate ion [Al(OH<sub>4</sub>)], as the isolation of sodium salts of the composition 3 Na<sub>2</sub>O·Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>·6H<sub>2</sub>O shows, can also be stabilized by taking up 2 OH ions

30

$$Na[Al(OH)_4] + 2 NaOH \Rightarrow Na_3[Al(OH)_6].$$

The first step in the condensation of the aluminate ion with loss of water is the dialuminate ion

$$[Al(OH)_3-O-Al(OH)_3]^2-$$

which can be isolated in the form of the potassium salt

$$K_2[H_6Al_2O_7] = K_2O \cdot Al_2O_3 \cdot 3 H_2O$$

for example.

45

Further condensation leads to polyaluminate ions of the general formula

 $[H_{2n+2}Al_{n}O_{3n+1}]^{n-}$ 

5

- n = 3 trialuminate ions
- n = 4 tetraaluminate ions
- 10 which are known in the form of their salts

 $Na_3[H_8Al_3O_{10}]$  and  $Na_4[H_{10}Al_4O_{13}]$ .

- Preference is given to using covalently crosslinked hydrogels obtained by polymerization of 90-99.99 mol% of a monounsaturated monomer containing carboxyl groups and/or alkali metal or ammonium carboxylate groups and 0.01-10 mol% of a crosslinker.
- Suitable crosslinkers are in particular methylenebisacrylamide, methylene bismethacrylamide, esters of unsaturated mono- or polycarboxylic acids of polyols, such as diacrylate or triacrylate, e.g., butanediol acrylate, butanediol methacrylate, ethylene glycol diacrylate, ethylene glycol diacrylate, ethylene glycol dimethacrylate, trimethylolpropane triacrylate and allyl compounds such as allyl(meth)acrylate, triallyl cyanurate, diallyl maleate, polyallyl esters, tetraallyloxyethane, triallylamine, tetraallylethylenediamine, allyl esters of phosphoric acid and also vinylphosphonic acid derivatives as described for example in 30 EP-A-0 343 427. However, particular preference is given to hydrogels prepared using polyallyl ethers as crosslinkers and by acidic homopolymerization of acrylic acid. Suitable crosslinkers are pentaerythritol triallyl ether, pentaerythritol tetraallyl ether, polyethylene glycol diallyl ether, monoethylene glycol
- 35 diallyl ether, glycerol diallyl ether, glycerol triallyl ether, polyallyl ethers based on sorbitol and also alkoxylated variants thereof.
- Monounsaturated monomers include for example vinylacetic acid and 40 preferably acrylic acid and methacrylic acid and also their alkali metal or ammonium salts, for example sodium acrylate, potassium acrylate and ammonium acrylate. Preference is given to ionically crosslinked hydrogel structures containing from 50 to 99.99% by weight of structural units derived from acrylic acid.

Such hydrogels are common knowledge and are prepared by commonly used processes.

The ionically crosslinked hydrogel structures of the invention 5 are preferably obtained by free-radically polymerizing aqueous acrylic acid solutions by addition of olefinically polyunsaturated compounds, for example by addition of the abovementioned crosslinkers. The polymerization process provides aqueous hydrogels which are then adjusted to pH values within the 10 range from 3.0 to 9.5, preferably from 4.0 to 7.5, by addition of aluminate ions as per the above description in conjunction with bases such as sodium hydroxide or potassium hydroxide. The bases can be added not only prior to the addition of the aluminate but also together with the aluminate. In the former case, the 15 crosslinking of fully or partially neutralized gels takes place. It is similarly possible to polymerize partially neutralized aqueous acrylic acid solutions preferably in the presence of a crosslinker and then to crosslink with aluminates, if necessary with the addition of further base. 20

The amount of aluminates used is within the range from 0.05 to 80 mol%, preferably within the range from 0.05 to 30 mol%, of aluminum, based on the sum total of carboxyl groups and alkali metal or ammonium carboxylate groups, preferably based on the acid units to be neutralized in the hydrogel.

A particularly advantageous way to prepare the novel polymeric hydrogels is to use mixtures of sodium or potassium hydroxide solution with mono-, di-, tri- or tetraaluminates, or else of higher polyaluminates of the general formula (I)

#### $M_n[H_{2n+2}Al_nO_{3n+1}]$ (I),

35 where M is sodium or potassium and n is from 5 to 10, and also mixtures thereof.

The polymerization may be initiated with free-radical formers, for example organic or inorganic peroxides and also azo compounds. Examples are benzoyl peroxide, tert-butyl hydroperoxide, cumene hydroperoxide, (NH<sub>4</sub>)<sub>2</sub>S<sub>2</sub>O<sub>8</sub>, K<sub>2</sub>S<sub>2</sub>O<sub>8</sub>, H<sub>2</sub>S<sub>2</sub>O<sub>8</sub>, H<sub>2</sub>O<sub>2</sub> or azobisisobutyronitrile. Redox systems are also very useful as polymerization initiators. The polymerization may finally also be initiated by means of high energy radiation.

35

When compounds of the general formula I are added to an uncrosslinked pre(co)polymer, this is generally accomplished prior to drying by homogeneous mixing, for example by kneading an aqueous polymer gel in a kneader. However, preference is given to using covalently precrosslinked hydrogel structures, which are then used with compounds of the formula I preferably in the form of mixtures with bases, such as sodium hydroxide or potassium hydroxide, for neutralization to the desired pH.

Following production of the ionically crosslinked hydrogel, which may be carried out in suitable apparatus such as kneaders, extruders or after precomminution in customary mixing machines, for example plowshare or screw mixers, the gel particles are subjected to a drying process to remove the water, then ground and classified to a desired particle size distribution spectrum.

The polymer particles prepared in this way are able to absorb a multiple of their own weight of aqueous fluids. Hydrogel particles form which have special physical properties.

When hydrogel particles prepared in a similar manner by polymerization of unsaturated water-soluble acids in the presence of olefinically polyunsaturated compounds are subjected to repeated mechanical stress, for example the action of strong shearing forces, the hydrogel network structure is irreversibly degraded through destruction of covalent bonds by the mechanical stress. The consequence is that the mechanical stability of the gel particles, i.e., the gel strength, drops off dramatically.

The hydrogel structures of the invention, which are crosslinked by an ionic mechanism as well as covalent crosslinking elements, do not exhibit this disadvantage, since the ionic crosslinking elements are capable of recombining.

The hydrogels of the invention are highly useful as absorbents for aqueous fluids, for formulating cosmetic preparations, as consolidators and/or binders of fibrous sheet materials containing reactive groups, and also as drilling fluids and cement slurries in petroleum production.

Novel hydrogels based on acrylic acid in particular are useful as superabsorbent polymers (SAPs) for use in hygiene articles, for example diapers, tampons or sanitary napkins. These hydrogels preferably contain from 50 to 99.99%, especially up to 98%, by weight of structural units derived from acrylic acid. Particular preference is given to hydrogels which are copolymers of acrylic

acid and doubly or more highly unsaturated compounds and which were prepared in aqueous solution.

Novel hydrogels based on carboxymethyl polysaccharides are likewise highly suitable for use as SAPs.

Since the compounds of the general formula I are soluble in aqueously alkaline systems, it is possible to obtain water-swellable hydrogels according to the invention which have a more homogeneous network compared with prior art compounds. As a result, the hydrogels possess not only a high absorption capacity but also a high gel strength.

15 Postcrosslinking with compounds of the general formula I significantly improves already covalently precrosslinked polymers intended for use as SAPs with regard to their absorption under pressure performance and also especially the mechanical stability of the gel structures following mechanical stress owing to the recombinability of the ionic crosslinking elements.

The improved mechanical property profile of the hydrogel structures of the invention compared with conventional, covalently crosslinked products can be demonstrated by measuring 25 the gel recovery index.

Measurement of the gel recovery index:

The gel recovery index was measured by means of a Creep Meter, Model RE-3305 from Yamaden Co., Ltd. The instrument in question is a penetrometer with which investigations of structural and consistency changes can be carried out as a function of time or changing stress effects. At the heart of the instrument is a vertically displaceable measuring carriage comprising a force transducer and a plunger as probe. The force transducer measures the compressive or tensile forces which act from the sample on the probe as the carriage is displaced. Either the maximum penetration by the probe may be preset (to measure the force) or the maximum force absorption (to measure the penetration). To measure the gel recovery index, 0.2 g of SAP having a particle size range extending from 400 - 500 µm is introduced into 7 g of 0.9% strength by weight sodium chloride solution and the gel is maintained at room temperature for 3 h to achieve homogeneous swelling. 0.2 g of this gel is spread uniformly over the sample plate without mechanical stress being applied, using a spatula. The plunger is then moved down until it just touches the surface of the swollen SAP particles. From this starting position, the

plunger is then moved in and out of the gel for 20 cycles at a speed of 0.5 mm/s. The force absorption decreases from cycle to cycle, since the mechanical stress involved destroys part of the gel structure, reducing the modulus of elasticity of the gel. The 5 depth to which the plunger penetrates is chosen so that the force absorption in the 20th cycle (50") amounts to 3% of the force absorption during the 1st cycle, and therefore has to be individually determined for each product by preliminary experiments. After the first 20 cycles, the gel is left on the 10 sample plate at room temperature for 20 minutes. During this period, the gel has the opportunity to recover and to repair the network defects due to the mechanical stress. After expiration of this period, the test program is repeated (2nd series of cycles), the extent of plunger penetration remaining the same. Tables 1 15 and 2 illustrate the test method with data for the force absorption of gels having no repair effect and gels having a complete repair effect. The gel recovery index is calculated as follows:

Gel recovery index =  $1 - [2 \cdot (A - C) / A]$ 

A = force absorption during 1st cycle of 1st series of cycles C = force absorption during 1st cycle of 2nd series of cycles

The following tables report the force absorption in relative units.

Table 1:

30 Measurement of gel recovery index of sample having repair effect (inventive example)

	Cycle	Force absorption	Force absorption	
35		lst series of cycles	2nd series of cycles	
	1	100	100	
	2	94.5	94.5	
	3	90	90	
	4	86	86	
40	5	82	82	
· :	6	78.5	78.5	
	7	76	76	
	8	73	73	
45	9	70.6	70.6	
Ŧ <i>3</i>	10	68	68	
	11	65.2	65.2	

63	63
60.6	60.6
58.5	58.5
56.5	56.5
54.8	54.8
53.3	53.3
52	52
50.7	50.7
50	50
	60.6 58.5 56.5 54.8 53.3 52 50.7

Gel recovery index=1-[2·(100-100)/100]=1

Table 2:
15 Measurement of gel recovery index of sample having no repair
effect (prior art)

	Cycle	Force absorption	Force absorption
20			
		1st series of cycles	2nd series of cycles
	1	100	49
	2	94.5	48.03
	3	90	47.09
25	4	86	46.18
	5	82	45.3
	6	78.5	44.45
30	7	76	43.63
	8	73	42.84
	9	70.6	42.08
	10	68	41.35
	11	65.2	40.65
Ì	12	63	39.98
35	13	60.6	39.34
	14	58.5	38.73
40	15	56.5	38.15
	16	54.8	37.6
	17	53.3	37.08
	18	52	36.59
	19	50.7	36.13
	20	50	35.7

Gel recovery index= $1-[2\cdot(100-49)/100]=-0.02$ 

Gels having a complete repair effect exhibit a gel recovery index of 1.0, while gels without repair effect exhibit a gel recovery index of <0.

#### 5 Inventive Example 1

A 10 1 capacity polyethylene vessel well insulated by foamed plastics material is charged with 3677.4 g of demineralized water, followed by 1300 g of acrylic acid metered in at a gradual rate. 10 g of pentaerythritol triallyl ether are then added as covalent crosslinker. At 4°C, the initiators, a redox system consisting of 2.2 g of 2,2'-azobisamidinopropane dihydrochloride, dissolved in 20 g of demineralized water, 4 g of potassium peroxodisulfate, dissolved in 150 g of demineralized water, and 0.4 q of ascorbic acid, dissolved in 20 q of demineralized water, are added in succession and stirred in. The reaction solution is then left to stand without stirring, the initiated polymerization, in the course of which the temperature peaks at about 89°C, producing a firm gel. This is then mechanically comminuted and simultaneously adjusted to pH 5.8 with an aqueous solution of 30% strength NaOH which contains 10% by weight of sodium aluminate (Riedel-de Haen), dried at 120°C and ground. The present product described has a GR index of 0.5.

### Comparative example

Inventive Example 1 is repeated using only a 30% strength aqueous solution of NaOH to adjust the acidic gel to a pH of 5.8.

#### Inventive Example 2

30

Inventive Example 1 is repeated, except that the acidic gel is adjusted to pH 6.1 using 30% strength aqueous KOH containing 15% by weight of sodium aluminate in solution. The resulting product has a GR index of 0.7, is highly suitable for use in babies' diapers and is notable for excellent fluid retention.

#### 40 Inventive Example 3

Under adiabatic conditions, a 1.5 l cylindrical wide-neck reaction flask is charged with 1287 g of 15°C demineralized water, and 225 g of acrylic acid and 128 g of tetraallyloxyethane are 45 dissolved therein. Nitrogen is passed into the monomer solution at about 2 l/min for about 20 min to reduce the oxygen content. At an O<sub>2</sub> content of 1.5 ppm, 7.7 g of a 10% strength aqueous

solution of 2,2'-azobis(2-amidinopropane) dihydrochloride are added, followed after further N<sub>2</sub> introduction and an O<sub>2</sub> content of 1.3 ppm by 2.6 g of a 1% strength H<sub>2</sub>O<sub>2</sub> solution and, finally, at an O<sub>2</sub> content of 1.0 ppm by 6.4 g of a 0.1% strength ascorbic acid solution. Polymerization, in the course of which the temperature peaks at about 65°C, produces a firm gel, which is then mechanically comminuted. 400 g of the comminuted ...

The product obtained is essentially characterized by the following physical data, all measured in 0.9% NaCl: extractables (16 h value) 7.7%, absorption under pressure (20 g/cm<sup>2</sup>) = 23.8 g/g, GR index = 0.3.

15 Table 3

	Example	Extractables 16 h value (%)	Absorption under pressure (20 g/cm <sup>2</sup> ) (g/g)	Gel recovery index
20	Comparative	10.2	9.4	0
Ī	Inventive 1	7.5	25.2	0.5
· . [	Inventive 2	7.1	32.9	0.7
	Inventive 3	7.7	23.8	0.3

All values measured in 0.9% strength NaCl

30

35

We claim:

5 1. Ionically crosslinked hydrogels obtainable by addition of aluminates of the formula (I)

 $M_n[H_{2n+2}Al_nO_{3n+1}]$  (I),

10 where

- M is potassium or sodium, and
- n is an integer from 1 to 10,

to an uncrosslinked or covalently crosslinked hydrogel, the post-addition pH being within the range from 3.0 to 9.5.

- 20 2. Ionically crosslinked hydrogels as claimed in claim 1, wherefor the hydrogel used bears carboxyl groups and/or alkali metal or ammonium carboxylate groups.
- 3. Ionically crosslinked hydrogels as claimed in claim 1 or 2, containing from 50 to 99.99% by weight of structural units derived from acrylic acid.
- 4. Ionically crosslinked hydrogels as claimed in any of claims 1 to 3, wherefor the hydrogel used was prepared by free-radical copolymerization.
- 5. Ionically crosslinked hydrogels as claimed in one or more of claims 1 to 4, prepared by addition of compounds of the formula (I) where n is an integer from 2 to 4.
  - 6. Ionically crosslinked hydrogels as claimed in one or more of claims 1 to 5, wherefor the pH during the addition of compounds of the formula (I) is adjusted to 4.0 7.5.
  - 7. Ionically crosslinked hydrogels as claimed in one or more of claims 1 to 6, wherefor the amount of aluminates is within the range from 0.05 to 80 mol% of Al based on the acid units to be neutralized in the hydrogel.

45

- 8. Ionically crosslinked hydrogels as claimed in one or more of claims 1 to 7, wherefor a covalently crosslinked hydrogel is used.
- 5 9. Ionically crosslinked hydrogels as claimed in one or more of claims 1 to 8, wherefor the hydrogel used was prepared by copolymerization of acrylic acid with doubly or more highly unsaturated compounds in aqueous solution.
- 10. A process for preparing ionically crosslinked hydrogels as claimed in any of claims 1 to 9, which comprises reacting an uncrosslinked or covalently crosslinked hydrogel with aluminates I in such a way that a pH of from 3.0 to 9.5 is obtained.

Mechanically stable hydrogels

Abstract

Disclosed are ionically crosslinked hydrogels characterized by the addition of compounds of the formula (I)

10

 $M_n[H_{2n+2}Al_nO_{3n+1}]$ 

(I),

where

15 M is potassium or sodium, and

n is an integer from 1 to 10,

for crosslinking, the pH being within the range from 3.0 to 9.5.

25

30

35

40